

риалов, когда значение  $\alpha$  сравнительно велико. Например, для жидкостей металлов при  $R = 1$  см величина  $\alpha$  имеет порядок 10—30.

В заключение автор благодарит В. В. Пухначева, обратившего внимание на эту задачу, и В. И. Юдовича за ценные замечания.

Поступила 31 III 1983

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Бабский В. Г., Копачевский Н. Д., Мышкин А. Д., Слобожанин Л. А., Тюпцов А. Д. Гидромеханика невесомости. М.: Наука, 1976.
2. Нго Зуй Кан. О вращательном движении твердого тела с полостью, заполненной вязкой жидкостью.— ЖВММФ, 1971, т. 11, № 6.
3. Reid W. H. The oscillations of a viscous liquid globe with a core.— Proc. London Math. Soc., 1959, vol. 9, N 35.
4. Reid W. H. The oscillations of a viscous liquid drop.— Quart. Appl. Math., 1960, vol. 18, N 1.
5. Копачевский Н. Д., Мышкин А. Д. О свободных колебаниях жидкого самогравитирующего шара с учетом вязких и капиллярных сил.— ЖВММФ, 1968, т. 8, № 6.

УДК 532.556.2; 532.574

### ЭКСПЕРИМЕНТАЛЬНОЕ ИССЛЕДОВАНИЕ ТЕЧЕНИЯ В МЕЛКОЙ И ГЛУБОКОЙ КАВЕРНАХ

В. Я. Богатырев, В. А. Мухин

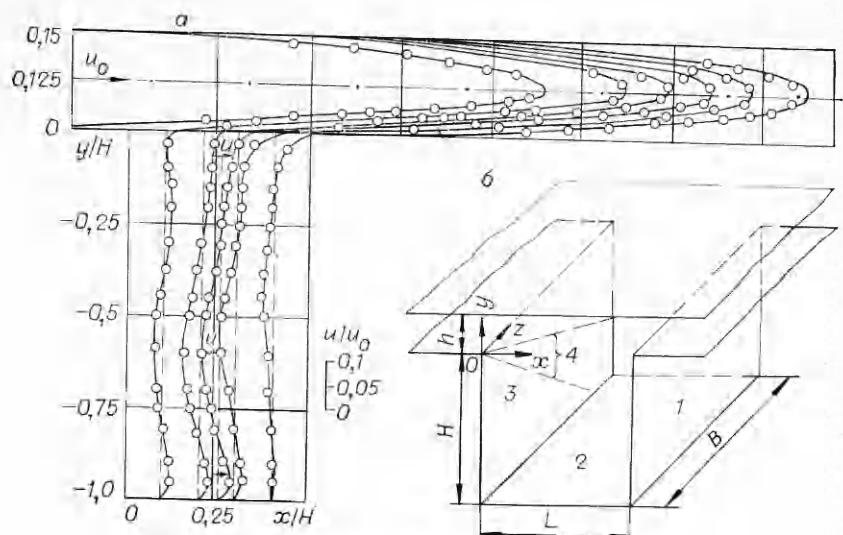
(Новосибирск)

В работе приводятся результаты экспериментального исследования течения нежимаемой жидкости в мелкой и глубокой кавернах прямоугольного поперечного сечения с помощью лазерного допплеровского измерителя скорости (ЛДИС). Опыты проведены при ламинарном режиме течения в канале перед каверной. Получено распределение продольной и поперечной составляющих скорости в центральном сечении каверны.

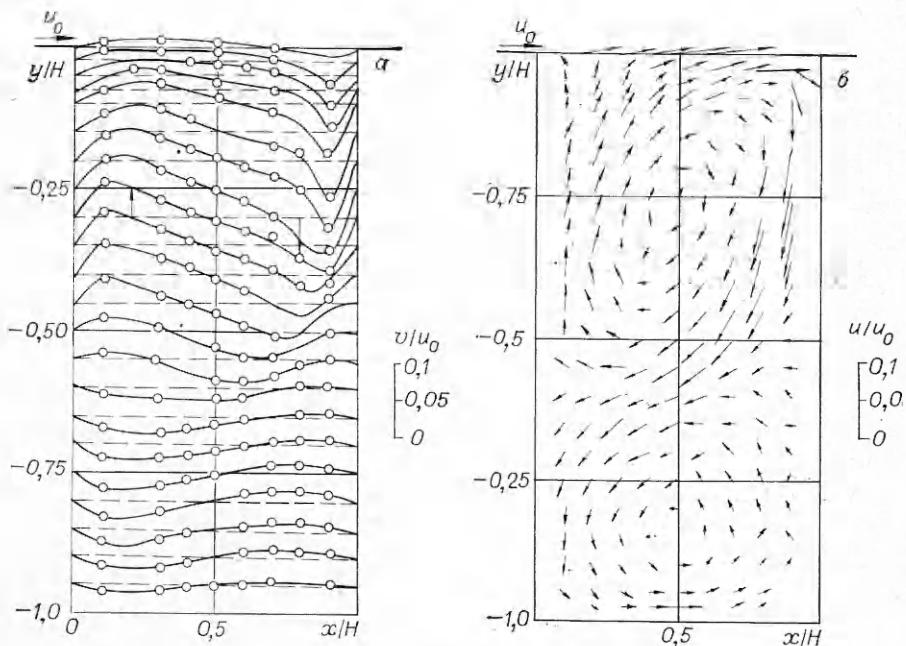
Экспериментальных данных по исследованию структуры течения в кавернах крайне мало. Исследования ограничивались в основном визуальными наблюдениями [1]. Известны работы, в которых проводилось измерение статического давления, касательного напряжения на стенках каверн. В [2] измерены профили скорости и касательное напряжение на дне мелких каверн (когда отношение длины каверны к ее глубине  $L/H > 1,75$ ). На основании имеющихся работ невозможно составить детальное представление о характере течения в кавернах различной конфигурации.

Подробное описание экспериментальной установки и методики измерений приведено в [3]. Здесь приведем лишь некоторые сведения об опытном участке. Опытные каверны имели следующие размеры: мелкая —  $L = 40$  мм,  $H = 20$  мм; глубокая —  $L = 20$  мм,  $H = 40$  мм. Ширина каверны равнялась ширине плоского участка (100 мм). Каверны расположены на расстоянии 1500 мм от плоского участка. Во время измерений фокальная область находилась в плоскости, расположенной на равном расстоянии от боковых стенок каверны. Размеры фокальной области  $100 \times 100 \times 800$  мкм. Толщина оптических стекол 10 мм. На расстоянии 60 мм от фокальной области диаметр лазерного пучка составлял 0,5—0,6 мм. Минимальное расстояние от стенок, на котором были произведены поочередные измерения продольной и поперечной составляющих скорости,  $\sim 1$  мм. Так как оптическая схема ЛДИС не позволяла определять направление скорости, то течение в кавернах подробно исследовалось в том случае, когда в канале и каверне устанавливался ламинарный режим движения жидкости. При турбулентном режиме течения исследовалась только зона смешения (область, примыкающую к верхнему срезу каверны, можно рассматривать как зону смешения струи, образующейся после срыва потока в точке  $x = 0, y = 0$  с потоком в каверне (фиг. 1, б)) и пристенная струя, распространяющаяся вдоль задней стенки каверны, где известно направление движения.

В случае ламинарного течения жидкости в канале при значении  $Re = 1,5 \cdot 10^3$  в каверне  $L/H = 0,5$  наблюдалось течение с одним вихрем в



Ф и г. 1



Ф и г. 2

верхней части и застойной зоной в нижней половине каверны. Спустя некоторое время устанавливалось течение с двумя вихрями, вращающимися в противоположные стороны. Картинки течения сменяли одна другую. С увеличением числа  $Re$  течение с двумя вихрями становилось все более устойчивым и при  $Re = 4 \cdot 10^3$  удалось получить стационарное двухвихревое движение жидкости. Число  $Re$  подсчитывалось по формуле  $Re = u_0 2h / v$ , где  $u_0$  — скорость жидкости на оси канала в сечении, расположенным на расстоянии 10 мм от каверны вверх по потоку;  $h$  — высота канала (фиг. 1, б, 1 — задняя стенка, 2 — дно, 3 — передняя стенка, 4 — область смешения). На фиг. 1, а, 2, а представлены распределения продольной и поперечной составляющих скорости, отнесенной к скорости на оси канала в сечении  $x/H = -0,25$ , а на фиг. 2, б — поле скоростей во всей исследованной области, построенной по данным фиг. 1, а, 2, а.

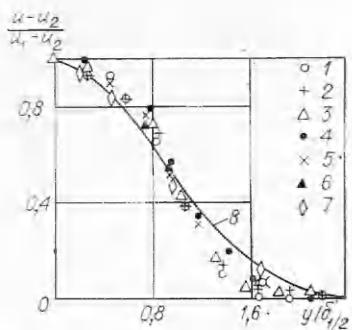
Видно, что в среднем сечении каверны существуют два вихря, врачающиеся в противоположные стороны. Вдоль верхней части задней стенки распространяется вниз пристенная струя, которая затем меняет направление и у передней стенки разделяется на две части: одна часть движется вверх вдоль передней, другая — вниз вдоль передней стенки. На фиг. 1, а, 2, а, б видно, что течение в глубокой каверне имеет явно трехмерный характер, так как в горизонтальных сечениях расходы жидкостей в нисходящем и восходящем потоках неодинаковы. Так, для горизонтального сечения  $y/H = -0,25$ , проходящего через центр верхнего вихря, отношение расхода жидкости в нисходящем потоке к расходу в восходящем  $\beta = G_1/G_2 = 1,6$ . В горизонтальном сечении  $y/H = -0,85$ , проходящем через центр нижнего вихря,  $\beta = 1,5$ . Вихрь в верхней части каверны имеет эллиптическую форму с соотношением длин осей 2 : 1. Большая ось эллипса расположена под углом  $\sim 30^\circ$  к вертикальной оси каверны. Так как векторы скорости, касательные к линиям тока, имеют одинаковые величины, а линии тока не являются окружностями, то можно сделать вывод о непостоянстве завихренности в каверне данной геометрии.

Нижний вихрь имеет эллиптическую форму с соотношением длин осей 4 : 3. Завихренность в нем также непостоянна. Следует отметить сложности, которые возникают при экспериментальном изучении распределения скорости в вихревых течениях и особенно в центральной части вихрей. При приближении к центру вихрей уменьшается величина скорости, увеличиваются относительные колебания скорости и соответственно возрастают погрешности измерений. Картина течения в центральной части вихрей поэтому пока не ясна. В [5] показано, что в «плоском» вихревом течении в каверне квадратного сечения возникает трехмерная ячеистая структура, осложненная наличием вторичных течений в торцевых областях и вихрей Тэйлора — Гертлера, развивающихся вдоль стенок каверны. Вихревые образования несколько изменяют во времени свои очертания и положение в пространстве. Естественно, что в глубокой каверне, где взаимодействуют два вихря, картина еще более усложняется. В пользу этого говорит весьма существенное несовпадение расходов в восходящем и нисходящем течениях (в каждом из вихрей). Результаты, полученные в данной работе, по существу, свидетельствуют о необходимости трехкомпонентных измерений скорости в «плоских» вихревых течениях по всему объему каверны. Профили продольной составляющей средней скорости в области, примыкающей к плоскости  $z=0$  (см. фиг. 1, б), для нескольких сечений струи представлены на фиг. 3 в координатах  $u$ ,  $\eta_{1/2}$ , где  $u = (u - u_2)/(u_1 - u_2)$ ;  $u_1$  — скорость на оси струи ( $\bar{y} = 0,125$ );  $u_2$  — скорость на внешней границе струи;  $\eta_{1/2} = y/\delta_{1/2}$ ;  $\delta_{1/2}$  — условная толщина струи (расстояние от оси струи, где  $u = 1$ , до точки, в которой  $u = 0,5$ ). Точки 1—3 соответствуют  $x = x/H = 0,2; 0,3; 0,4$ . За внешнюю границу струи принимается точка, в которой  $\partial u / \partial y = (\partial u / \partial y)_{\text{ядра-const}}$ . Здесь же нанесен (сплошная линия) универсальный профиль скорости в соответствии с формулой [4]

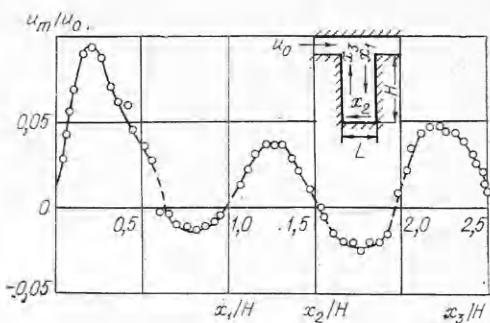
$$(1) \quad (u - u_2)/(u_1 - u_2) = 1 - 6\eta^2 + 8\eta^3 - 3\eta^4,$$

где  $\eta = y/\delta$ ;  $\delta$  — полуширина струи. Экспериментальные профили скорости в струе практически совпадают с универсальным профилем скорости. Профиль скоростей в зоне смешения в этой каверне имеет такой же характер изменения вдоль  $x$ , как и при  $Re = 1,5 \cdot 10^3$  в квадратной каверне [3].

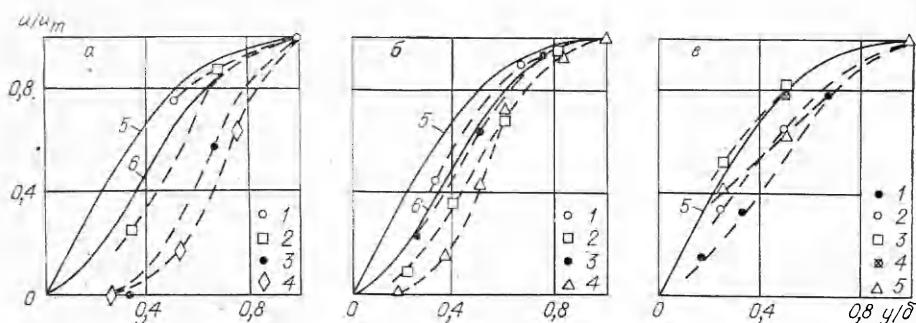
Распределение скорости на границе пограничного слоя вдоль стенок каверны показано на фиг. 4. Положим, что пограничный слой жидкости простирается от стенки каверны до точки, в которой скорость имеет максимум. Построим распределение скорости на границе пограничного слоя по продольной координате, условно развернув стенки каверны на плоскости (см. фиг. 4). Имея эту зависимость, можно вычислить значения форм-параметра Польгаузена  $\Lambda$ , характеризующего влияние продольного гра-



Фиг. 3



Фиг. 4



Фиг. 5

диента скорости на ламинарный пограничный слой по формуле  $\Lambda = (\delta^2/v) \partial u_m / \partial x$ , где  $\delta$  — толщина пограничного слоя;  $v$  — кинематический коэффициент вязкости.

На фиг. 5, а показаны экспериментальные профили продольной составляющей средней скорости в пограничном слое в верхней части задней стенки ( $1 - \bar{x} = 0,35$ ;  $2 - \bar{x} = 0,45$ ;  $3 - \bar{x} = 0,5$ ;  $4 - \bar{x} = 0,55$ ;  $5 - \Lambda = 0$ ;  $6 - \Lambda = -12$ ).

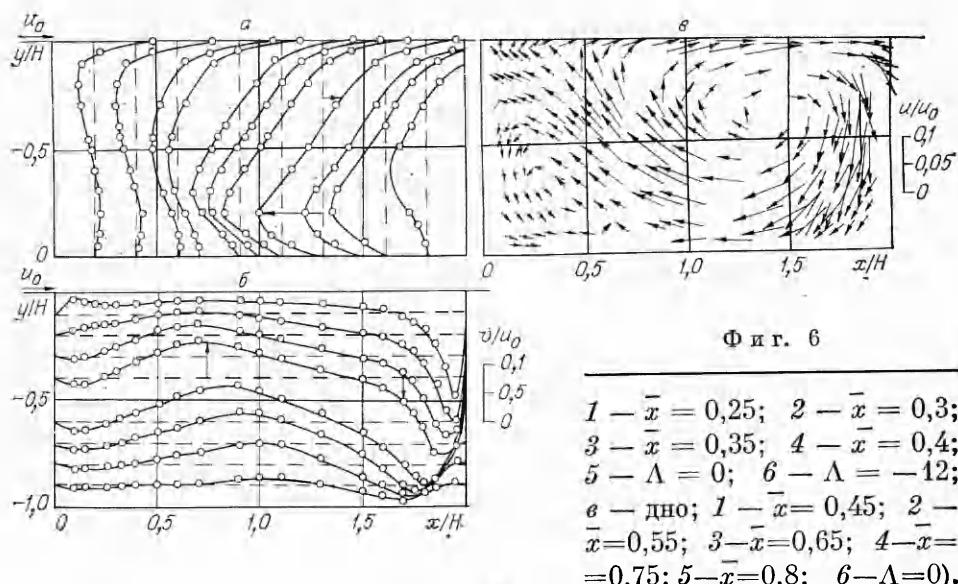
Отрыв пограничного слоя, как и при ламинарном течении в квадратной каверне [3], происходит при значениях формпараметра  $\Lambda$ , намного превышающих отрывное значение  $\Lambda(\Lambda_{\text{отр}} = -12)$ . Отрывной профиль скорости на задней стенке ( $\bar{x} = 0,55$ ) также существенно отличается от отрывного профиля на плоской пластине.

На фиг. 6, а, б показаны распределения продольной и поперечной составляющих скорости в каверне с отношением сторон  $L/H = 2$  ( $L = 40$  мм,  $H = 20$  мм), а на фиг. 6, в — поле скорости в мелкой каверне при  $Re = 1,5 \cdot 10^3$ .

В такой каверне образуется один основной вихрь, центральная часть которого имеет приблизительно эллиптическую форму с отношением длин осей  $\sim 2 : 1$ . Большая ось вихря расположена горизонтально, центр вихря имеет координаты  $\bar{x} = 1,4$ ;  $\bar{y} = -0,4$ . Завихренность в нем непостоянна. В нижнем левом углу каверны образуется вторичный вихрь, врачающийся в противоположную сторону. Площадь, занимаемая вторичным вихрем, составляет 20 % от площади поперечного сечения каверны.

Из фиг. 6 следует, что на большей части верхнего сечения каверны (вдоль линии  $\bar{y} = 0$ ) наблюдается вынос жидкости из каверны и только при  $\bar{x} = 1,7$  поток поворачивает в каверну. Отношение расходов нисходящего и восходящего потоков при  $\bar{y} = -0,2$   $\beta = 0,825$ , при  $\bar{y} = -0,5$   $\beta = 0,9$ .

Профили скорости в пограничном слое на задней стенке и дне каверны в области основного вихря показаны на фиг. 5 (б — задняя стенка;



Фиг. 6

- 1 —  $\bar{x} = 0,25$ ; 2 —  $\bar{x} = 0,3$ ;  
 3 —  $x = 0,35$ ; 4 —  $\bar{x} = 0,4$ ;  
 5 —  $\Lambda = 0$ ; 6 —  $\Lambda = -12$ ;  
 в — дно; 1 —  $\bar{x} = 0,45$ ; 2 —  
 $x = 0,55$ ; 3 —  $\bar{x} = 0,65$ ; 4 —  $\bar{x} = 0,75$ ; 5 —  $\bar{x} = 0,8$ ; 6 —  $\Lambda = 0$ .

Начальный профиль скорости ( $\bar{x} = 0,25$ ) удовлетворительно совпадает с ламинарным профилем Польгаузена. Отрывной профиль весьма существенно отличается от отрывного профиля Польгаузена ( $\Lambda = -12$ ). Начальный профиль на дне каверны ( $\bar{x} = 0,45$ ) близок к отрывному профилю на задней стенке каверны. При увеличении  $\bar{x}$  профиль вначале заполняется, а затем снова становится отрывным.

В мелкой каверне получено также распределение скорости в зоне смешения и во внешней части пристенной струи (область течения, лежащая между ядром потока и пограничным слоем) при турбулентном режиме течения ( $Re = 1,5 \cdot 10^4$ ). Профиль скорости в зоне смешения хорошо соглашается с универсальным струйным профилем скорости (1) (см. фиг. 3, 4 —  $\bar{x} = 0,45$ ; 5 —  $\bar{x} = 0,5$ ; 6 —  $\bar{x} = 0,55$ ; 7 —  $\bar{x} = 0,65$ ), а распределение скорости в струйной части пристенной струи (в работе не приведено) сохраняет вид профиля скорости той части струи в зоне смешения, которая после удара о заднюю стенку поворачивает в каверну (ниже линии  $y = 0$ ), т. е. наблюдается точно такая же картина, как в квадратной каверне фиг. 3 [3].

Поступила 13 IV 1983

#### ЛИТЕРАТУРА

- Pan F., Acrivoc A. Steady flows in rectangular cavities.— J. Fluid Mech., 1967, vol. 28, pt 4.
- Oka S. N. Flow field between two roughness elements in developed turbulent channel flow — In: Intern. Seminar «Heat and Mass Transfer in Flows with Separated Regions and Measurement Techniques.» Herceg-Novi, 1969.
- Богатырев В. Я., Дубнищев Ю. Н. и др. Экспериментальное исследование течения в траншее. — ПМТФ, 1976, № 2.
- Гиневский А. С. Теория турбулентных струй и следов. М.: Машиностроение, 1969.
- Жак В. Д., Мухин В. А., Накоряков В. Е. Трехмерные вихревые структуры в каверне. — ПМТФ, 1981, № 2.